1 .

JP-B-S37 (1962) -3127

# DESCRIPTION

5 1. Title

STABILIZATION PROCESS OF FLUOROCARBON POLYMER

2. Detailed disclosure of the invention The present invention relates to a stabilized fluorocarbon polymer and production method of the same.

In accordance with the present invention, the fluorocarbon polymer having the group  $-CF_2H$  in at least half of the end groups of the polymer molecular is provided.

15

20

10

#### 3. Claim

1. The method for stabilizing a fluorocarbon polymer unstable in heat having a carboxylate end group and/or an end group which easily hydrolyzes by heating at 200 to 400 °C to form a carboxylate group,

wherein said polymer is treated in an medium containing at least 2 % by weight of water.

9002/51/9

H B

# 疗

#### 特 許 公 報

符許出願公書 昭37-3127

出頭 昭 35.5.4 昭 37.5.31 特顯 昭 35-22978 愛先権主張・1959.5.5 (アメリカ国)

ラルフ コートネー 発 明 シュリアー

アメリカ合衆国デラウエア州 ウイルミントン フオークウツズ ディー プウッド ドラ イブ 2522

**デュポン** 鴖 颐 ٨ モアス アンド

アメリカ合衆国デラウエア州ウイルミン トン 98 ストリート 1007

ジョージ ダブリュー 代 炃 峇 ウォーカー

代型人 **券理士** 

小 田 島 꾸 납 外1名

(全5頁)

# 弗 化 炭 素 選 合 体 の 安定 化 法

# 発明の詳細な説明

本発明は安定化された衆化炭素重合体に関し、又該重合 体の製造法に関する。

300~300℃において或種の弗化炭素量合体を熔融加工す る際、該重合体が不安定化する2額類の様相が認められて いる。その一つは加工工程中に起る溶融精度の変化であつ て、往々にして押出用オリフィスを通して該與合体が一様 に流れることを妨げるほど充分大きい場合がある。第2の 不安定化の様相は押出生成物中に気体が存在するととであ る。この気体は重合過程中に生じた弾発性生成物から一部 生じるが、その大部分は熱処理はすべての気体を除法する 程有効ではない。

本発明に従えば、重合体分子の末端茎の少くとも半分が 式一CF,H を有する那化炭素重合体が提供される。好適な 卵化炭素頂合体は一般式 C. F. a X. を有し、式 CF, = CFY の事化オレフインの附加度合により誘導されるものである ことが好ましい。但しXは宣合体分子の未端茲を表し、n は重合体分子中の展素数であつて、Yは弗索原子又は卵化 炭紫藍である。

又本発明に従えば焼結しない非化炭素宣合体を水と接触 させ、事実上全部のカーボギンレート末端蒸及 び 1 又 は 200~400℃に加熱することにより加水分解してカルボギン レート振になる未端基を一CF/H 蕊に変化させることを特 徴とする未廃結弾化模業蛋合体の処理方法が提供される。 ここでカルボキシレート末端基という語は、その示性式中 に一CCO---蒸を有する末端基の意味に用いる。したがって 本明細書においては、一CCOHtカルボキシレート基に含ま

本発明は何等特定の理論により限定されるものではない が、例えば過酸化物の如き或類の反応開始剤を重合過程中 に使用すれば、重合体中に酸潔と2個の非素とが妥業に精 合した末葉芸が生じ、この基は不安定であつて極めて僅か の水分が存在する場合にも加水分解を建してカーボギシレ ート基を生じるものと信じられる。この進合体を襲映加工 する場合、前記カーボキシレート基は分解して二酸化炭素 を扱わビニル結合を生じる。熔融加工を行うような高温に おいては、ビニル結合はさらに反応して黄合鎮に附加し、 従って岩原粘度が上昇する。ビニル結合は酸緊を附加して 酸準化物基 (--COP) を生じ、この蒸が又加水分解してカ

ーポキシレート末端基を生じるから、ビニル結合の存在す ることも又有害である。過硫酸塩の反応開始剤を用いたと きは竜合作中に一SOAF末端誌が生じ、また一Ci を合む反 応開始例を用いたり単量体中に頻時の塩素含有不純物が存 在したようなどきは夏合体中に一つ 末端基が生すること もある。これらの宋端基は 209~400℃ に加熱すること に より熱分解及び加水分解してカルボキシレート末端蒸にな りやすい。反応開始剤を使用する結果としてカーボギシレ ート構造を持つようになりやすい末端基の数は半分だけで あるが、国合の終結時にビニル末端諸が生じこれが前記の 如くカーボキンレート末端熱を生じうるから、カーボギン レート末端蒸の総数は半分以上になり得る。重合の終結が 分子のコンビネーションにより起る時にはカーボキシレー トでない来端基が除去されるためにカーボキシレート末端 蓝は効果的に増加する。置合体の周辺からすべての酸素並 に水分を徐去することは極めて困難であり、基合させるた めにはしばしば媒質として水を用いるから、前部の加き 望ましからざる反応が通常起り、溶融粘度が増加し ∞。 COF。及び HIF の如き都発性成分が 総合体中に 生成する結 果となる。

本発明に従い詩編において水と処理することにより、カ ーポキシレート陰イオンの斑カルボキシル化が行われ、前 記の如き解取合の原因が除去され、極めて安定な—CF,H が生じる。頭合体を水と反応させる場合の媒質は少くとも 2(重量)%の水を含むことが必要であり、又この媒質は水 求気体又は液体であることができる。即ち後記に説明する ように、水と重合体との混合物を水性のステリ状にして加 熱することも、或は重合体を水蒸気で処理することも、な いしに空気 11b について水 0,02lb 以上を含む羅気を含ま せた空気で配合体を処理することもできる。

該重合体を水だけと処理した場合にも-CF。H 基の生成 は起るがその生成速度が比較的小さいから、水性相又は透 合体に塩基、中性塩又は塩基性塩を加えることにより全成 速度を増加させることが好ましい。このように一CF,E 来 端基へと変化する速度が増加するのは、塩叉は塩洗が存在 すればイオン化の程度を増加させることが原因となるので ある。適当な塩基、中性塩又は塩基性塩は一般に水に溶解 して少くとも 7 以上の pH の溶液を与える無機化合物であ つて、本発明の方法に用いられる反応温度において安定な

6/15/2006

ものでなければならない。適当な塩基の例は水陸化アンモ ニウム、アルカリ金属並にアルカリ土類金属の水酸化物で あり、週当な塩の中には、窒素。硫黄、ハロゲン、燐、砒素、 研索並に旋案 の中性塩又は 塩蒸性塩、例 え ば硝酸塩、亚 列展塩、硫酸塩、亜硫酸塩、重亜硫酸塩、ハロゲン化物、 ハロゲン無塩、頭ハロゲン酸塩、燐酸塩、亜燐酸塩、次頭 頻酸塩、過磷酸塩、砒酸塩、砒酸塩及び酸酸塩 が 含まれ る。前記塩の陽イオン成分は離かに水に密けイオン化しろ る塩を生じうる任意の金銭又は他の陽イオンであることが できるが、周期中央の1-A族及びI-A族の金属である ことが好ましい。適当な塩の何は塩化ナトリウム、硫酸ナ トリウム、硝酸ナトリウム、亜硝酸ナトリウム、頻酸ナト リウム、礼融ナトリウム、顕酸ナトリウム、塩化カリウム、 奥素酸カリウム、塩类酸カリウム、非化カルンウム、沃化 カルシウム、臭化マグネシウム、硫酸マグネシウム、燐酸 マグネンウム、塩化パリウム及び硝酸パリウムである。水 発測に使用される魔基又は魔は必ずしも水中における解離 度及び指解度が大きい必要はない。

塩氢又は塩の濃度が低い場合、例えば蛋合体について5ppm、程度の濃度の場合においても CF,H 末端基の生成に好結果が得られるが、好適な濃度は置合体について100~500ppm、配合体と接触させる水について0.01~10(重量) あである。

前述の如く、本発明の方法をスラリ状態で行うこともできる。この方法をとる時には取合体を充分量の水と提和して水性のスラリをつくり、水性相を液体状態に保つに充分な圧力をかけて設スリラを200~400℃の反応温度まで加熱する、塩塩文は塩を使用する場合にはこれを液相中に溶解させることができる。別の方法として蒸気による末端基処理法(Vapov-capping process)を用いることができる。この場合には塩基又は塩を用いる時にはこれを重合体と促和し、しかる後重合体を反応型度まで加熱し、空気の如き担体気流により水分を重合体上及び重合体中に通じる。水分を担体気流により水分を重合体上及び重合体中に通じる。水分を担体気流により流じる代りに、水蒸気を用いることもできる。

通合体の末端基の変化速度(end-capping の速度)は使用される反応条件により決する。即ち、高度が高い場合、添加する塩基又は塩の量が大なる場合、及び螺質中の水の設度が大なる場合には一CF。H 末端器の生成速度が増大する。

本発明の方法はカーボキシレート基及び/叉は同様な好ましからざる末端態を有するすべての那化與素質合体に適用することができる。且本発明の方法は配合機に沿つた重合体の報道、重合体の分子豊、故重合体が誘導された単量体の形のいずれかによつても影響を受けない。

本発明の方法はパーフルオロブロピレン、パーフルオロブチンー1、パーフルオロペンテン〜1、パーフルオロペンテン〜1、パーフルオロ〜キセンー1を含む過郊化ユーオレフイン及び置換された高級過郊化ユーオレフインとテトラフルオコエチレンとの共重合により得られる郊化成業量合体を安定化させることに特に有効である。本発明に従う特に好適な共量合体は一般式

$$X - (CF_2 - CF_1) - (CF - CF_2)_m - X$$

$$(n-m) \mid CF_2$$

を有する共連合体である。但しX及びのは前記と同一の意味を有し、mは重合体分子中のパーフルオロプロピレン単位の設である。本発明は又Wーヒドロパーフルオロペンテンー1及びWーヒドロパーフルオロースーオレフインとテトラフルオロニシーヒドロパーフルオロースーオレフインとテトラフルオロニチレンとの共重合体にも適用することができる。このような共産合体は第化炭素重合体とみなされ本発明の目的のためにフルオロオレフインから誘導される。いかなる単数体を用いるかに関係なく、過酸化物の如き反応開始剤を用いる場合及び/又は重合がピニル末端基の生成により終結する場合には、本発明の方法を適用することができる。

ポリテトラフルオロエチレン自体の安定度は本発明の方法により改善されるが、その改善の健度は一般にそれ程間 悪ではない。何故ならポリテトラフルオロエチレンは不安 定性に寄与するカーボキンレート末端基を比較的少ししか 含まず、このような不安定性が存在するとしても設定合体 の搭触程度は既に大きいためにその変化を明白に整知し得ないからである。さらにこの重合体の加工法は一般にブラ スチックスに用いられる加工法とは異つている。この重合 体の熔融粘度が変化しても該連合体の加工法を用いること に対し影響はない。

卵化炭架重合体中の種々の末端基の存在及びその存在量 は周知の方法によつて決定することができるが、設堂合体 を取合反応器から分離し注意して乾燥した後、低温プレス した未変性の図合体サンブルを赤外線吸収スペクトルによ り検査する方法が好適である。カーボキシレート末端基は 2.814、3.254、5.524 夏び5.624 に吸収を示すが、2.81 4の吸収帯はカーボギシレート末端基の結合していない水 酸基を示し、3.25μの吸収帯は水素結合をした水酸基を示 し、5.524の吸収帯は結合していないカーボニル誌の吸収 であり、又5.624 の吸収帯は水素結合をなしたカーボニ ル盐の吸収を示す。カーボキシレート末端基の数の定量を 行うには、風知膜壁のカーボギンレート末端遮を宿する対 照化台物の吸光係数を顕定し、この検底を行つた吸光係数 支特定の重合体の吸光係数と比較すればよい。同様に酸剤 化物末端基一COFは 5.34の吸収特により、ビニル末端路 は8.56年の吸収帯により、本発明の所製の安定な末端基一 CF,Hは3.324の吸収帯により示される。

本発明による卵化炭菜銀合体の安定度を従来法による未 処理の卵化炭素取合体の安定度と比較するために次の減験 法を使用することができ、又餐記の実施例において使用し た。

腐蝕を防ぐためにステライト即ちコバルトークロュータングステン合金からつくられた1個の円筒と、オリフイス及び10度の1個のピストンを含むように変形された ASTM—D—1258—52—T記載の型の熔融深数部定器(meltindexer)を用いて比熔融粘度を确定する。樹脂を280℃±0.5℃に保たれた内径0.375in の前記円筒に入れ、5分間で平衡温速になるようにし、刻筒応力6.5psiに相当する3000gの荷重をピストンにかけ、直径0.0825in、 長さ

A000/71/1

①.315in のオリフイスから押出す。ポイズで表わされた比 熔酸特更 53150 を8/分で表わされた押出連度の測定値で 除したものとして計算される。

重合体の安定度は解発係数(Volatiles Index)により示される。この試験では真空系に取付けられたガラス製器中に入れられたアルミニウム語の管管中に問題を入れる。ガラス製器設立真空にして2mm(Hg)とした後、平衡に達せしめこれを150℃に保たれた商品プロック中に置く。60分間に亙り10分類に圧力の上昇を記録する。しかる後サンブルを冷却し重量減を測定する。遅発係数は次式から計算される。

但し  $P_t$  及び  $P_{tt}$  は高極プロックに入れる前及び入れてから 40 分後のサンブルの蒸気圧を  $\min$  ( $H_{\rm Z}$ )で変わした値であり、Vはガラス製容徴である。

近合体の安定度を測定する他の方法は連合体を 3800 において押出してシートとなし、押出されたシートの単位面 街当りの気泡の数を測定する方法である。

本器明をさらに検記の実施例により例示する。特記しな い限りすべての組合は重融の割合である。

### 実施例 1

テトラフルオロエテレンとヘキサフルオロプロピレンと
を遺硫酸カリウムの触媒を用い水性の機関中で共重合させ
で得られる重合体の題のた論状物 75度を、320ml のステンレス、ステイール製オートクレープ中に入れる。該直合
体験状物はテトラフルオロエチレンとヘキサフルオロプロピレンとの共産合物 25度を含み、該共産合体のヘキサフルオロブロピレン含有量は 1½~16 (重量) 労である。該電合体機構物に 25 ペアンモニア水 1×0ml を加えた。オートクレーブを自発性の圧力の下に 250℃ に加熱し、この濃度において 2時間の関復性した。得られる重合体及び一部米反応の混合体を資空旋爆爆中で 250℃ において 18 時間 乾燥した。得られた生成物を第1 扱において比較する。

1.1.	_	
煞		裘
æ		77

<b>(4:</b>		アンモニア で処理した	未処理の
Cr.	FL	国合体	重合体
赤外線吸収スペクトル 10年 個の農業原子当ら 基分析値			
COOH(対配体を)	こすもの)	0	177
—000H(二提体表表	(からか)	3	212
—COF		0	_
CIF = CF1		O	
CF,H		380	Q
比麼随稿度 (ポイズ)			
熔融的		3. 2 × 10°	39×10°
3800 で空気中に 11 開始解説	诗	3.2×10°	150 × 104
<b>排笼条数</b>		45	110

類 1 次によればアンモニア水で処理した面合体は、熔融 構度についても 2 個発原数についても安定性が増加するこ とが示される。

本実施例を1%アンモニア水について譲返した。 歩外線 吸収スペクトルによりカーボキシレート 米端基は事実上党 全に除去されることが示された。

# 実施例 2

へキサフルオロプロピレン 14-16 (電優) 彩を含むへキサフルオロプロピレンとテトラフルオロニチレンとの共面合体 25g を 75g の部つた部状物とし、水酸化ナトリウム 1g 及び水 100ml と共に 320ml のステンレス、ステイール 観オートクレーブ中に入れた。自発性圧力の下でオートクレーブを 200で に加熱し、この温度において 1時間脱棒した。このような末端藍処理 (end-capping) を行われた共産合体を乾燥し赤好級吸収スペクトルにより分析して、もとの碳度が 10 個の炭素原子当り単量体として 177 個、2単体として 212 個であつたカーボキシレート 末端基のすべてが消失していることが示された。この末端蔣処理を行われた共重合体の比熔融精度は 350で によいて 1時間空気中に繋釣した後も変化しなかつた。これに反して未処理の共富合体の比均融精度は 4 信に増加した。

# 実施例 3

契施例3配減のテトラフルオロエチレンとへキサフルオロブロビレンとの共順合体を75gの認つた総状物とし190mlの水と共に320mlのステンレス、ステイール優オートクレープ中に入れ、これに500ppmの競唆ナトリウムを加えた。提供を行いつつ自発性の圧力の下で共竄合体を250℃に加熱した。この実験を繰返し配合体を8時間加熱した。次の結果が得られた。

# 第 [ 張

赤外線吸収スペクトルによる IO 個の 炭素原子当りの末端基の数の分析値

-- COOH -- COOH -- COF -- CF -- CF-H

	位逐体	二、旅体		∞CF,		
未処理共產合体	177	212		-		
1時間加熱処理 した共竄合体	84	29	1	32	172	
3時間加熱処理 した共変合体	0	18	0	4	296	

#### 笑篇例 4

へキサフルオロプロピレンを 15 (重量) 名合んだへキサフルオロプロピレンとテトラフルオロエチレンとの共宜合体 408 を庭径 2 in、長さ当in のステンレス、 ステイール 製の音の中に入れ、これに簡匱表に記載の最の硫酸ナトリウムを加えた。前記管とその内容物を 260℃ に加熱し、空気 1 lb 当 9 水 0.05 ないし 0.1 lb を含む空気流を第重表に記載の時間、童合体上に通じる、該軍合体の御選係数な測定した、難々の機要の擔を用い、空気を通じる時間を建っに変えて得られた結果を未処態の共重合体と比較して影面 景に掲げる。さらに未処理の共真合体及び未端基拠過を行われた共勇合体の構造の変化を決定した。

6/15/2006

44	778	
775	ſiŧ	<del></del>

実施例	Na.SO. 含有量 PPm	空 遠 遠 間	揮発採数	亦外線吸収ス 良常原子 10 <sup>t</sup> の数の分析値	ペクトルによる 個当りの末端基
	11 111	间	設	-CF,H	—COOH
4A	460	1	57	350	湖定七十
4-B	5	1	59	315	11
4-C	400	2	47	€14	g
4D	5	2	45	578	a.
4E	400	4	44	666	I į
4 —17	5	4	45	417	15
4G	~		105	ナシ	600
與此例	5				

ヘキサフルオロプロピレン 15(旅母) 必を含むヘキサフルオロプロピレンとテトラフルオロニチレンとの共重合体を総状物の形にし、循環状空気危燥器中に入れる。共直合体を軽返し流派し、改共重合体中に含まれるすべての無機物質を除去する。しかる後第N 安記線の方法で該共重合体

を処理し、末端基の組成の分析を行う。蛋合体の安定度を 押発係数、老化による揮発係数の変化、380℃ において1時 間空気に曝露した後の比惰避粘度の変化により預定する。 これらのデータから明かなように、共混合体の安定化は 塩が事実上存在しない場合にも違成される。さらに第17章 には蛋合体を単に加熱しただけでは、一〇下。日 基の生成 が起るとしても本発明の弾化炭素壁合体で見られるような 安定化が得られるに充分な数のCF。日基が生じないことが 示されている。

第 1 支

鬼 理 法			宋端基の赤外線度収スペクトルによる分析値(%)					都 発 保 数		比熔融粘度ポイズ×10°	
艰	次	000H 學發俸	—COOH 二登体	CDF	-CF	-CF,H	老化前	老化後		空気中で 380℃に おいて 1 時間後	
直流合体		50	50	_	_	_	110		39	160	
)水を含む	3笙気破			_	0.4	88	25	21	8.98	8.7	
)水を含む	/空気粒	0.5	0.6	0. 1	2.0	50	21.	20	5.0	7.8	
復じの水を	会が金	0.6	~	16	19	22	34	51	9.88	24.72	
	1b/空会で 会会で 分がで260 にかって はかな250 にかな250 にかな250 にかな250 にかな250 になるで になるで になるで になるで になるで になるで になるで になるで	国合体 (1b/空気 1 1b/ の り水を含む空気を いて 260℃ におい 間 (41b/空気 1.b の い水を含む空気を いて 250℃ に いる (1000 は (1000	型 次 —OOOH 単硫体 単硫体 50 単面合体 50 が変え11b/ののが変えも空気破 ~~ で260℃におい 短間 は1b/空気 1b の の水を含む空気或 0.5 で380℃におい 問間 011b/空気 1fo 以 で260℃におい に関し 0.6 の11b/空気 1fo 以 で260℃におい に関し 0.6 の11b/空気 1fo 以 の11b/空気 1fo い の11b/空気 1fo い の11b/の11b/の11b/の11b/の11b/の11b/の11b/の11b	理 法 —OOOH —COOH — DA	理 法 — COOH — COOH — COF 単金体 二登体 単金体 二登体 単位体 二登体 1位/空気 1 lb/ の 2ができむ空気を	理 法 —OOOH —COOH —COF —CF 単金体 二登体 =CF: 単金体 二登体 =CF: 単位体 二登体 =CF: 11b/空気 1 b/ の )がを含む空気酸 — — 0.4 で 260℃ におい 部間 01b/空気 11b の )が変合む空気酸 0.5 0.6 0.1 2.0 はで 250℃ におい 部間 01b/空気 11o 以 で 01b/空気 11o 以 で 250℃ におい 部間 01b/空気 15o 以 で 250℃ におい 部間 01b/空気 15o 以 で 250℃ におい 部間 01b/空気 15o 以 0.6 — 16 19	理 法 — COOH — COF — CF — CF, H 単金体 二登体 — CF; EF, H 単金体 二登体 — CF; EF, H 単金体 二登体 — CF; EF, H 三位体 — CF,	理 法 — COOH — COF — CF — CF,H 老化前 単金体 二登体 — CF;	理 法 ——COOH ——COF ——CF ——CF H 老化前 老化後 単金体 二量体 ——CF ——CF ——CF H 老化前 老化後 単金体 二量体 ——CF —— 110 ——11b/空気 1 lb/ の )がを含む空気を —— —— 0.4 88 25 21 15 25 25 21 15 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25	理 法 — COOH — COF — CF — CF,H 老化前 老化後 単位体 二登体 — CF; — CF,H 老化前 老化後 単位体 二登体 — CF; — CF,H 老化前 老化後 単位体 二登体 — 0.4 86 25 21 8.98 で 260℃におい 部間 0.5 0.6 0.1 2.0 50 21 20 6.0 で 250℃におい 部間 0.11b/空気 1.60 以 で 250℃におい の 250℃におい の 250℃におい の 250℃におい 0.60 — 16 19 22 34 51 9.88 に 250℃に	

\* 酸素 100Psi、水 14.2Psi、の分距において 100℃ で 22 時間或合体を加熱する。

本発明の主要な重要性は、固体状態の樹脂であつて冷延伸することができる高分子盤の非化炭素混合体、例えば成合額に少くとも 1000 個の炭素原子を含み一般に 10000 以上の分子性を有する非化炭素混合体を安定化させることにある。

本発明により安定化された発化炭素重合体は現在まで非 化炭素蛋合体に対して開発されたすべての用途に使用する ことができる。本重合体を加工して熱的安定性の改善され た。例えばフイルム及びフィラメントの如き形状体となす ことができる。

なお、本発明には後記の如き種々の実施継续が 含まれる。

1 カルボキシレート末端態及び/又は200~400 じに加 熱することにより加水分解してカルボキシレート基にな りやすい末端弦を含有する熱に不安定な非化炭素重合体 を安定化する方法において、少くとも2(重盤)先の水分 を含む媒体中で該重合体を処理することを特徴とする方 法。

- 2 処理される弟化炭素蛋合体の末端基は 50 %以上が カルボキシレート末端基及び/又は加水分離してカルボキシレート基になりやすい末端基であることを特徴とする前記第1 項記載の方法。
- 3 媒体が pH7 以上の無線化合物を含んでいるものである物記第1項叉は第2項記載の方法。
- ▲ 事実上本明細書記載の前記1~3による方法。また本 発明の方法によれば後記の知き百合体をつくることができる。
- } 重合体分子の末端迄の少くとも半数が式ーCF,H を 有する非化炭繁重合体。
  - I 式 CFi=CFY

但し Yは弗太原予又は郊化炭素基

のフルオロオレフインの附加型合により誘導される前記 1 の帯化炭素型合体。

II --- 級式 C<sub>n</sub> F₂a N₂,

進しXは重合体分子の米礙起、nは該重合体分子の 炭素数、

A005/21/A

http://www4.indl.ncini.go.in/ticontenthsen.indl?N000=21&N0400=image/oif&N0401=/NSAPITMP/web331/20060615235155050535 oif&N

を有する前記「及び『の弗化炭素直合体。 Ⅳ 式

> CF<sub>1</sub> X-(CF<sub>2</sub>-CF<sub>3</sub>)-(CF--CF<sub>4</sub>)<sub>60</sub>-X,

但しniは重合体分子中のヘキサフルオロプロピレン 単位の数。

を有するテトラフルオロニテレンとヘキサフルオロプロゼ レンとの共型合体である前記目の非化炭素整合体。

- V 形状の体をなした前記1~Nの丸化炭素重合体。
- ▼ 事実上本明細器に記載された前記1~Nの重合体。
  特 語 請 求 の 範 囲

1 カルボキシレート末端基及び/又は200〜6000 に 加 耐することにより加水分解してカルボキシレート基になり 中すい末端基を含有する熱に不安型な乳化炭素蛋合体を安 定化する方法において、少くとも2(重量)%の水分を含む 媒体中で設置合体を処理することを特徴とする方法。